PATENT ABSTRACTS OF JAPAN

(11)Publication number:

2002-151047

(43) Date of publication of application: 24.05.2002

(51)Int.CI.

H01N 2/26

(21)Application number: 2000-346616

HO1M 10/28

(22)Date of filing:

14.11.2000

(71)Applicant: YUASA CORP

(72)Inventor: FUJITA YUKIO

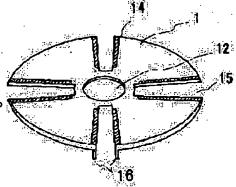
OTANI YOSHIKATSÜ TANAKA TOSHIKI **NAKAZAWA TSUGIO**

(54) ALKALINE STORAGE BATTERY

(57) Abstract:

PROBLEM TO BE SOLVED: To provide an alkaline storage battery superior in a high rate discharge characteristic with a high productivity wherein there is no risk of short circuit between plates.

SOLUTION: In the battery equipped with a winding type electrode group and a current collecting structure of tabless method, plural welding positions forming a pair are equipped between the plate and the current collecting terminal, and the welding position is nearly rectangular in form, and the ratio of the longest length to the shortest length of the plate end part sandwiched between a pair of welding positions is made to be 1.5 or less. Further, the distance of welding position is made to be 2 mm or more.



(19)日本国特許庁 (JP).

(12) 公開特許公報(A)

(11)特許出職公開番号 特開2002-151047

(P2002-151047A)

(43)公開日 平成14年5月24日(2002.5.24)

(51) Int.Cl.7

識別紀号

FΙ

H01M · 2/26

テーマコード(参考) B 5H022

H01M 2/26

10/28

10/28

A 5H028

審査請求 未請求 請求項の数3 OL (全 8 頁)

(21)出顧番号

特額2000-346616(P2000-346616)

(22)出旗日

平成12年11月14日(2000.11.14)

(71)出版人 000008688

株式会社ユアサコーポレーション

大阪府高槻市古曾部町二丁目3番21号

(72)発明者 藤田 幸雄

·大阪府高槻市古曽部町二丁目 3 番21号 株

式会社ユアサコーポレーション内

(72)発明者 大谷 佳寛

大阪府商機市古曾部町二丁目3番21号 株

式会社ユアサコーボレーション内

(72)発明者 田中 俊樹

大阪府高槻市古曽部町二丁目3番21号 株

式会社ユアサコーポレーション内

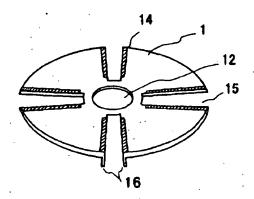
最終頁に続く

(54) 【発明の名称】 アルカリ蓄電池およびその製造方法

(57)【要約】.

【目的】高率放電特性に優れ、極板間の短絡の虞がない アルカリ蓄電池を生産性良く提供する。

【構成】捲回式極群とタブレス方式の集電構造を備えた 電池において、極板と集電端子間に対を成す複数の溶接 箇所を備え、該溶接箇所が略長方形であり、1対の溶接 箇所に挟まれた極板端部の最長さと最短長さの比を1. 5以下とする。また溶接箇所の間隔を2mm以上とす . る.



【特許請求の範囲】

【請求項1】 捲回式極群の相対向する捲回端面の一方 の端面に正極板の基板端部を、他方の端面に負極板の基 板端部を突出させ、板状の正極集電端子および負極集電 **端子を前記基板端部に略垂直に当接し、該当接箇所にお** いて対を成す複数の箇所で溶接して成るアルカリ智電池 において、前記溶接箇所が略長方形であり、かつ飲溶接 箇所の長辺が前記基板端部と交差しており、前記対を成 す2つの溶接箇所の隣合う2長辺に挟まれた複数の基板 端部の中、最長端部と最短端部の長さの比が1.0~ 1. 5であり、前記対を成す2つの溶接箇所の隣合う2 長辺の内周側の端をalとa2、外周側の端をblとb 2とした時、alとa2間およびblとb2間の距離が 2mm以上であることを特徴とするアルカリ蓄電池。

【請求項2】 捲回式極群の相対向する捲回端面の一方 の端面に正極板の基板端部を、他方の端面に負極板の基 板端部を突出させ、放射状に複数のスリットを設けた板 状の正価集電端子および負極集電端子を前記基板端部に 略垂直に当接し、前記基板端部と集電端子を、前記スリ 成るアルカリ蓄電池に於いて、前記スリットの放射状に 伸びた相対向する2辺に挟まれた複数の基板端部の中、 最長端部と最短端部の長さの比が1.0~1.5であっ て、前記スリットの内周側の頂点をc.1 およびc2とし た時、clとc2間の距離が2mm以上であることを特 徴とするアルカリ蓄電池。

【請求項3】 極群の端面に突出した極板の基板端部と 板状の集電場子を略垂直に当接し、前記基板端部と板状 集電端子を、対を成す略長方形の箇所で溶接して成るア ルカリ蓄電池の製造方法において、外形寸法が前配溶接 30 箇所の外形寸法に略等しい先端端面を有する溶接機の電 極チップを溶接箇所に当接して溶接することを特徴とす るアルカリ蓄電池の製造方法。

【発明の詳細な説明】

[0001]

【発明の属する技術分野】本発明は、電動工具や、ハイ ブリッド電気自動車 (HEV) 電源用等の大電流での充 放電を必要とする用途に適した円筒形アルカリ蓄電池に 関するものであって、電気的特性に優れかつ生産性の高 い電池に関するものである。

[0002]

【従来の技術】例えば水素吸蔵合金を主材とした負極を 用いた密閉形アルカリ蓄電池は、優れた充放電特性を有 すること、および環境保護にも適合している等の点か ら、用途が拡大しつつある。中でも、電動工具やハイブ リッド方式の電気自動車(HEV)用電源等の大電流充 放電用電源としての用途が有望である。

【0003】従来からアルカリ蓄電池は、高率での充放 電特性に優れるため、前記の大電流放電を必要とする用 途における主流電池である。大電流放電を要する用途に 50 有利である。さらに該面状の溶接箇所が円形の極群の捲

使用される電池は、捲回式または積層式極群を採用し電 極の作用面積を大きくして電流密度を下げたり、集電端 子と極板の基板端部をインダイレクト溶接により溶剤 (タブレス方式) させて集電効果を高めることによって 商率で充電、放電した時の特性向上を図っている。

【0004】従来のタブレス方式に於いては、溶接用電 極チップの先端が円形であり、浴接箇所の形状も略円形 であった。溶接箇所の形状が円形の場合直径の上限は3 ~5mmゅである。直径がこれ以上に大きくなると浴接 10 電流の分布が不均一になり溶接不良を起こす虞が生じ ス.

【0005】渦巻き式の極群を備えた電池でタブレス方 式による集電の場合、極板と集電端子の間に偏りの無い 電気的導通を得ようとすれば、極板の基板端部と集電端 子の溶接箇所が極群の捲回端面の内周側から外周側に亘 って万偏無く配置されなければならない。

【0006】前記のように小さな円形の溶接箇所で極群 の捲回端面をカバーしようとすると多数回の溶接が必要 である。電池のサイズが大きく(太く)なるに従い極群 ットを挟んで配置した1対の略長方形の箇所で溶接して 20 の捲回端面の大きさが増すので多くの溶接回数が必要で ある。単一形 (Dサイズ) の円筒形電池の場合、必要と する前記溶接回数は約20回である。このように従来方 法は生産能率の悪い方法であった。

> 【0007】また、溶接を順次実施していく段階で溶接 点同士が近傍にある場合、先に形成された溶接箇所の電 気抵抗が低く、電流が酸溶接箇所に集中して流れるため 無効電流が大きくなり、溶接出来ないという欠点があ る。従って溶接箇所の数を十分にとれず、極板と集電端 子間の電気的導通が必ずしも十分でない欠点があった。 【0008】特開昭61-32353公報には、渦巻き 状極群を有するアルカリ蓄電池において集電体の下面に 放射状の突部を設け、該突部と極板端部を溶接すること により極群と集電端子の溶接強度を高めることが提案さ れている。また特別平11-31497公報には集電端 子の中央付近から外周縁部に至る切り欠き部複数個を放 射状に設け、該切り欠き部の縁部に下向きのリブ状突起 を設け、該リブ状突起が極板端部と交差して溶接されて いる構造が提案されている。

【0009】前記提案によれば、無効電流が抑えられ強 40 固な溶接が得られる点に於いて優れている。またリブ状 突起が放射状に配置されているので浴接箇所が極群の捲 回端面の内周側から外周側まで配置できる点で優れてい る。しかし多数回の溶接を必要とする点、および近接す る箇所の溶接が困難な点では従来法の欠点を改良するも のではなかった。

【0010】捲回式極群の前記極板の基板端部と集電端 子の溶接において、少ない溶接回数で両者の間に良好な 電気的導通を確保しようとすれば、溶接箇所が点や線で はなく、多数の点や先が集合して面状を呈している方が 回端面に対して放射に伸びていることが望ましい。しかも1回の溶接で該面状の溶接箇所が形成されることが望ましい。

[0011]

【発明が解決しようとする課題】本発明はこのような課題を解決するために、極板の基板端部と集電端子の密接箇所の改良をすることによって両者の電気的導通に優れ大電流充放電に適したアルカリ署電池を提供するものである。また、溶接機の電極チップの先端端面の形状を改良しることによって、極板の基板端部と集電端子を少な 10 い回数での溶接を可能にし、生産能率の高いアルカリ書電池を提供するものである。

[0012]

【課題を解決するための手段】本発明の第一は前記の課題を解決するため、捲回式極群の相対向する捲回端面の一方の端面に正極板の基板端部を、他方の端面に負極板の基板端部を突出させ、板状の正極業電端子および負極集電端子を前記基板端部に略垂直に当接し、該当接箇所において対を成す複数の箇所で溶接して成るアルカリ蓄電池において、前記溶接箇所が略長方形であり、かつ該溶接箇所の長辺が前記基板端部と交差しており、前記対を成す2つの溶接箇所の隣合う2長辺に決まれた複数の基板端部の中、最長端部と最短端部の長さの比が1.0~1.5であり、前記対を成す2つの溶接箇所の隣合う2長辺の内周側の端をa1とa2、外周側の端をb1とb2とした時、a1とa2間およびb1とb2間の距離が2mm以上であることを特徴とするアルカリ蓄電池である。

【0013】本発明の第2は、整回式極群の相対向する | 捲回端面の一方の端面に正極板の基板端部を、他方の端 | 面に負極板の基板端部を突出させ、放射状に複数のスリ ットを設けた板状の正極集電端子および負極集電端子を 前記基板端部に略垂直に当接し、前記基板端部と集電端 子を、前記スリットを挟んで配置した1対の略長方形の 箇所で容接して成るアルカリ蓄電池に於いて、前記スリットの放射状に伸びた相対向する2辺に挟まれた複数の 基板端部の中、最長端部と最短端部の長さの比が1.0 ~1.5であって、前記スリットの内周側の頂点をc1 およびこととも特徴とするアルカリ蓄電池である。 40

【0014】本発明の第3は、極板と集電端子を少ない 溶接回数で且つ電気的導通に優れた溶接をするために、極群の端面に突出した極板の基板端部と板状の樂電端子 を略垂直に当接し、前記基板端部と板状集電端子を、対を成す略長方形の箇所で溶接して成るアルカリ書電池の製造方法において、外形寸法が前記溶接箇所の外形寸法 に略等しい先端端面を有する溶接機の電極チップを溶接箇所に当接して溶接することを特徴とするアルカリ蓄電池の製造方法である。

(00151

【発明の実施の形態】本発明は主として拷回式極群を偏えたアルカリ書電池に適用される。図1は本発明に係るアルカリ書電池の断面図である。帯状の正極板2、帯状の負極板3 および帯状のセパレータから成る積層体が捲回された拷回式極群を有する。

【0018】極群の対向する港回端面の中一方の端面には前記正極板の基板端部5が突出し、他方の端面には負極板の基板端部6が突出している。前記突出した正極板基板端部5に正極集電端子1をシリーズ・スポット溶接により溶接する。他方の端面に突出した負極板の基板端部6には負極果電端子8を正極集電端子同様シリーズ・スポット溶接により溶接する。極板の基板は厚さが約003~0.1mmのニッケル当の金属製シートである。集電端子の前記突出部5および8の幅は約0.5か、53mmである。

【0017】極群は電槽11内に収納し、電槽11の開口部を蓋10によって気密に密閉する。正極集電場子1と正極端子を兼ねる蓋10をリード板7によって接続する。また負極集電場子8を、負極端子を兼ねる電槽11の内底面に溶接する。

【0018】アルカリ響電池の場合、極板の基板および 集電端子の材質はニッケルもしくはニッケルメッキを施 した鉄製である。シリーズ・スポット溶接により集電端 子を極板の基板端部に溶接する方式に於いては、集電端 子の厚さは0.2~0.5mmに設定するのが望まし い。集電端子の厚さが0.2mmより小さいと集電機能 および機械的強度が不足する虞があり、また0.5mm より大きいと極板の基板端部に溶接する時の無効電流が 大きくなり溶接不良発生の虞がある。

[0019] 捲回式極群には捲回蟷面が円形のものと略 情円形の扇平形があり、本発明はいずれにも適用される が、ここでは説明を簡略にするため捲回端面が円形の極 群を有する電池を例に採って説明する。また本発明は大 電流放電が可能な主として大きいサイズ電池を対象とし ているので以下サイズの大きい単一形(Dサイズ)の円 筒形電池を例にとって記述する。

【0020】本発明電池の溶接箇所は略長方形であり、 2個の溶接箇所が対を成して配置されている。溶接箇所 は港回端面に放射状に配置され、各溶接箇所の長辺は極 板の基板端部と交差している。

【0021】図2は本発明に係るアルカリ蓄電池の正極 集電端子の斜視図である。Dサイズの円筒形電池用を例 に採れば、該集電端子は厚さが0.3mmのニッケルメ ッキを施した鋼板であり、外径が29.5mm、中心の 開口径が4.0mmである。

【0022】図3は正極板の基板端部に溶接した正極集電端子の溶接箇所を説明するための図である。図で斜線を施した部分が溶接箇所を示している。各溶接箇所は長編が11mm、短辺が2mmの長方形である。該溶接箇所は最終では表現を表現るのでは、10mmの長方形である。

50 所は集電場子の面に線状の正極板の基板端部が溶接さ

【0023】図3のように2個の溶接箇所が、その長辺が相対するように対を成して配置される。後述の如く、本発明においては前記長方形の溶接箇所は先端面の形状サイズが略同一の溶接用電極チップを当接して1回の溶接で形成されることが望ましい。このような長方形の電極チップを当接してムラのない溶接を達成するには、溶接箇所の長辺方向に於いて、溶接電流の分布が均一になるようにする必要がある。

【0024】前配溶接電流の分布は、主として図3化於ける1対の溶接箇所の相対する辺a1b1とa2b2化挟まれる基板端部群の電気抵抗分布化よって決まる。数電気抵抗はまた、前配基板端部群の長さの分布化よって決まる。従って前配基板端部群を構成する個々の基板板端部の長さが全て等しいことが理想である。しかし実際には個々の基板端部の曲率半径が異なっているので理想通り化設定することは難しく作業性が悪い。

【0025】本発明に於いては、前記2辺に挟まれた基板端部群の最長端部と最短端部の長さの比を1.0~ 201.5の間に設定することによって、ムラの無い溶接を達成し、かつ作業性良く溶接する。前記の如く、本発明の最も望ましい形状は、前記最長端部と最短端部の長さの比が等しいことである。図3に示した円筒形の搭回式極群の場合、前記2辺に挟まれた基板端部の長さは、辺に挟まれた円弧に等しい。図のalとa2およびblとb2で挟まれた基板端部の長さは中心からの距離(矢印で示した)を半径とする円弧に等しい。内周側と外周側では円弧の曲率半径が異なるので、前記2辺が並行であっても2辺に挟まれる円弧の長さは異なる。前記2辺の 30間隔を調整(外周側の間隔を大きくする)して、外周側円弧と内周側円弧の長さの比を1に近づけることが出来る。

[0026]本発明では、溶接用の電極チップの先端面 形状サイズが溶接箇所の形状サイズと略等しい長方形で ある。1回の溶接でとのような長方形の溶接箇所を形成 するためには、点溶接に比べて溶接電流を大きくしなけ ればならない。

【0027】先端面形状が長方形の電極チップを用いてシリーズスポット溶接する場合、電極間チップ間隔が小 40 さいと、電極チップ間の集電端子が溶断する虞があることが判った。また、集電端子が溶断すると、極群に短絡が発生する虞のあることが判った。

【0028】集電端子が溶断するのは、電極チップ間の間隔が小さいと集電端子内を流れる無効電流が大きくなり集電端子の発熱が大きくなるのと、電極チップ間の集電端子の熱容量が小さいためである。電極チップ間の集電端子が融点以上の温度に到達するために溶断すると推定された。

【0029】図6は厚さ0.2mm集電端子を、5k

A、6m sec.の溶接条件で基板端部に溶接した場合の集電端子の到達温度を見積もった結果を示すグラフである。該結果は、溶接箇所の間隔がおよそ2mmに満たない場合に、集電端子の温度が溶断温度以上になる度があることを示している。集電端子の溶断を選けるには溶接箇所の間隔が小さい部分でも2mm以上が必要で、さらには3mm以上に設定することが望ましい。

【0030】集電端子が溶断すると極群に短絡が発生するのは、溶断した部分がチリとなって極群の捲回端面上 10 に飛散するためである。

【0031】前記間隔を広げると電流の通路に当たる部分の電気抵抗が増大するため電流が低下して溶接不良の発生に繋がる。知見によれば間隔が約10mm以内であれば溶接不良発生の虞が小さく、6~7mm以内であれば、溶接不良発生の虞が極めて小さいので更に望ましい。また拷回端面が円形の場合、間隔を広げると内周側の極板端部が溶接箇所からはずれ、交差する極板端部の数が減少するので好ましくない。 Dサイズの場合間隔が約7mmを超えると極板端部が溶接箇所からはずれるたことによる影響が出るので好ましくない。

【0032】以上の理由から、本発明では対を成す裕接 箇所の間の間隔を2mm以上望ましくは3mm以上に設 定することによって、無効電流による集電体の浴断を防 ぐものである。また良好な集電機能を実現する上から は、前記間隔を7mm以下とすることが望ましい。また 間隔が大きい部分と小さい部分が有ると、小さい部分に 電流が集中する。その差が大きくて、大きい溶接電流が 局所に流れた場合、電流集中部が過度に発熱し局部的な 浴断が生じる虞がある。従って、間隔は後述の条件を満 たしていなければならない。

【0033】図4は本発明に係る集電端子の斜視図である。該集電端子は内周側から外周側に向かってスリット15を有している。図で斜線を施した箇所が基板端部との溶接箇所である。1対の略長方形状の溶接箇所を設スリットを挟んで長辺同士が向き合うように配置する。前記スリットは溶接時の無効電流を抑制するのに有効である。

【0034】集電端子にスリットを設ける他、図4のようにスリットのエッジ部分に折り曲げ部分16を設けることが更に望ましい。該折り曲げ部分16の端面を極板の基板端部に当接させて溶接することにより、強固な溶接を達成できる。

【0035】図5は図4に示した集電端子を真上から見た図である。前記図3の例で説明した如く、該スリットの2辺cldlとc2d2に挟まれた円弧状の基板端部群の中、最長端部と最短端部の長さの比を1.0~1.5の範囲に入れること、さらに望ましくは1.0に近づけることによって、浴接電流がスリットの長さ方向に於いて均一な分布を示すようになる。このことによって溶接ムうを無くすことができる。

【0036】スリットの幅は後述の如く内周側の円弧と 外周側の円弧が略等しく、約2mm以上、さらに望まし くは3mm以上に設定することが望ましい。このことに より溶接電流がほぼ均一に分布し良好な溶接が達成でき る。

【0037】本発明に係るアルカリ蓄電池の極板の基板 端部と集電端子の溶接には先端の形状が長方形の電極チ ップが適用される。1対の溶接箇所は1回の溶接で形成 される。前配溶接用の電極チップ先端の外形寸法は溶接 箇所の形状寸法とほぼ等しい。該先端が長方形の電極チ 10 ップの適用により、円形の電極チップと比較し、少ない 溶接回数で良好な溶接が達成できる。

【0038】前記の如く、従来の先端が円形の電極チャブを適用すると、円の径が3~5mmゆを超えると密接時の電流分布が不均一になり、溶接ムラを生じる可能性が高い。これに対して、本発明に係る先端面形状が長方形である電極チャブを適用することにより、電流分布の均一化を図ることができる。しかし実際には長方形のチャブの間隔を制御しなければ、全面に亘って均一に溶接電流が流れない。また1回の溶接で面状の溶接を実現す 20るためには必然的に溶接電流を大きくしなければならず、電流分布が偏ると、電流が集中した箇所で、集電端子の溶断を起こす虞が高い。

【0039】図4に示したようなスリットを設けた集電 端子を用いても、集電場子のスリットの奥に回り込んだ 無効電流による発熱によって集電場子が溶断する底がある。 従ってスリットを有する集電場子を適用する場合に おいては、図のc1とc2間の距離を2mm以上に設定する。

[0040]

【実施例】以下、本発明の1実施例を図1および図3に基づいて説明する。なお、本発明の形状、寸法等は以下に示した例に限定されるものではない。

(実施例1)厚さ0.1mm、極板基板端部の露出部が1.5mmを有する厚さ0.6mmの帯状の焼結式ニッケル正極板2と厚さ0.06mm、極板端部露出部1.5mmを有する厚さ0.4mmの帯状ペースト式水素吸蔵合金負極板3を正極板基板端部露出部が上側、負極板基板端部露出部が下側に来るように配置し、間にセパレータ4を介して円形の捲回式極群とした。極群の直径は4030mm、高さは52mmである。

【0041】正極集電端子1として前記図2に示した円板状で、厚さ4μmのニッケルメッキが施された鉄製で、直径が29.5mmゆ、厚さが0.3mm、中心の閉口の直径が4mmである。図3に示したように互いに直角を成すよう4対の溶接箇所14を配置した。1個の

溶接箇所は長辺が11mm、短辺が2mmの長方形である。溶接装置の電極チップの先端形状およびサイズを溶接箇所のそれに合わせ、溶接の条件を8.5kA、6m sec.として溶接を実施した。溶接1対の溶接箇所の配置は前記図3に於いて弧 a 1 a 2 = 弧 b 1 b 2 = 3 mm とした。本試作電池を本発明電池 A とする。

【0042】 (実施例2) 弧ala2=弧blb2〜2mm, 弧blb2/弧ala2 ≒1.0とした以外は実施例1と同一とした。本試作電池を本発明電池Bとする。

【0043】(実施例3)対を成す溶接箇所の外周側の間隔を大きくし、内周側の円弧が最短に外周側の円弧が最長に成るようにした。円弧の長さを2mm=弧ala2<30blb2/最短円弧 は1a2=1.5とし、以外は実施例1と同一とした。本試作電池を本発明電池C。

【0044】(実施例4)実施例3と同様に溶接箇所の 外周側の間隔を大きくした。円弧の長さを4.5 mm 等 弧 a 1 a 2 > 弧 b 1 b 2 ÷ 3 mm,最長円弧 b 1 b 2 / 最短円弧 a 1 a 2 ≒ 1.5 とした以外は実施例1と同一 とした。本試作電池を本発明電池 D とする。

【0045】(比較例1) 弧ala2 = 弧blb2 = 1 mm, 弧blb2/弧ala2 = 1.0とした以外は実施例1と同一とした。本試作電池を比較例電池Eとする。

【0046】(比較例2) 溶接箇所の外周側の間隔を大きくし、円弧の長さを2mm=弧ala2<弧br/>
≒3.5mm、最長円弧blb2/最短円弧ala2=

1.7とした以外は実施例1と同一とした。本試作電池

30 を比較例電池Fとする。

【0047】(比較例3) 溶接箇所の外周側の間隔を大きくし、円弧の長さを3mm≒弧ala2<弧bl/>
≒5mm, 最長円弧blb2/最短円弧ala2≒1.7とした以外は実施例1と同一とした。本試作電池を比較例電池Gとする。

【0048】前記試作電池について、極板の基板と集電場子間の溶接強度および電池の短絡発生の有無を調べた。表1に試作電池100個当たりの短絡電池の個数を示した。次いで短絡のない電池を対象に0.51t

(A) (注: lt(A)=C,(Ah)/lh、C,は5時間率での放電容量を表す)の電流で充放電を5サイクル実施し、放電後電池の内部抵抗を測定した。これらの結果を表しに示す。

[0049]

【表]]

能池区分	内部抵抗 (mΩ)	引っ強り強度(N)	短範疇泡数 (個)
本発明電池A	1.3	119	0
本発明電池B	1.3	110	0
本発明電池C	1.4	103	0
本発明電池D	1.5	101	0
比較例電池E	8.1	95	15
比較例配池F	1.9	85	7
比較例電池G	2.1	80	9

【0050】表1の結果に示した適り、比較例電池Eのように対を成す2つの溶接箇所の間隔が1mmと狭い場 10合、短絡の発生が多く認められる。この短絡は何れも溶接時に発生するチリによるものである。

【0051】また表しに示した通り、比較例電池F、Gのようにala2とblb2の距離の比が1.7と大きい場合には短絡の発生と同時に溶接箇所の剥離強度が小さい欠点が生じることが判る。また本発明電池に比べ、電池の内部抵抗が高い。このことは、溶接時の電流が距離の小さいblb2側に偏るために起きる現象である。すなわち、blb2側で集電端子を流れる無効電流が大きくなるため、局部的に集電端子の溶断が発生する。ま20たala2側では溶接電流が小さいために、局部的な溶接不良が生じる。

[0052] (実施例5) 図4に示したように、4箇所に放射状に配置したスリットを設けた。集電端子の外径は29.5mmである。該スリットのエッジ部分に下方に折れまがった折り曲部分を設け、折り曲げ部分の幅は1mmとした。スリットの内側の角をc1、c2、外側の角をd1、d2とする。円形の集電端子の中心からc1迄の半径を4.0mmとした。極群の捲回端面の中心と集電端子の中心を重ね、該折り曲げ部分の先端を極板30の基板端部に当接させた。

【0053】先端端面形状が、長辺が10mm、短辺が2mmである長方形の1対の電極チップを電極チップの対向する2辺が前記スリットのエッジに重なるようにスリットを挟んで両側に当接した。電極チップの内周側の端部位置と中心間の距離を4.5mmに設定した。通電電流値6.3kA、通電時間6msec.の浴接条件にて溶接した。

【0054】図4でスリットの2辺cldlおよびc2d2に挟まれた極板の基板端部の長さは、極群の中心か 40 ら基板端部に至る距離を半径とする円弧の長さにほぼ等しい。

【0055】図でclとc2の距離を3mmとした。またスリットの2辺clc2とdld2に挟まれた円弧の中、溶接箇所の内周に位置する円弧(以下内側円弧と記す)の長さ≒溶接箇所の外周側に位置する円弧(以下外側円弧と記す)の長さ≒3.1mmとし電池を試作し

た。本電池を本発明電池Hとした。

【0056】(実施例6) c1とc2の距離を2mmとし、内側円弧の長さ≒外側円弧の長さ≒2.1mmとし、他を実施例5と同一の電池を試作した。本電池を本発明電池!とした。

【0057】(実施例7)スリットの外周側の幅を大きくした。clとc2の距離を3mmとし、内側円弧の長さ53.1、外側円弧の長さ54.6(外側円弧の長さ/内側円弧の長さ51.5)とし他を実施例5と同一の電池を試作した。本電池を本発明電池Jとした。本電池を本発明電池Jとした。

0 【0058】(実施例8)スリットの外周側の幅を大きくした。clとc2の距離を2mmとし、内側円弧の長さ≈2.1、外側円弧の長さ≈3.1 (外側円弧の長さ / 内側円弧の長さ≈1.5)とし他を実施例5と同一の電池を試作した。本電池を本発明電池Kとした。本電池を本発明電池Kとした。

【0059】(比較例4) c1とc2の距離を1mmとし、内側円弧の長さ≒外側円弧の長さ≒1mmとし、他を実施例5と同一の電池を試作した。本電池を比較例電池したした

0 【0060】(比較例5)スリットの外周側の幅を大きくした。c1とc2の距離を3mmとし、内側円弧の長さ 3.1、外側円弧の長さ 5.3(外側円弧の長さ / 内側円弧の長さ 1.7)とし他を実施例5と同一の電池を試作した。本電池を比較例電池Mとした。

【0061】(比較例6)-スリットの外周側の幅を大きくした。c1とc2の距離を2mmとし、内側円弧の長さ≒2.1、外側円弧の長き≒3.5(外側円弧の長き/内側円弧の長さ≒1.7)とし他を実施例5と同一の電池を試作した。本電池を比較例電池Nとした。

【0062】前記同様、試作電池の極板の基板端部と集電場子の溶接強度および短格発生の有無を調査した。また、短格発生のない電池を対象として5サイクルの充放電を実施し、放電後に電池の内部抵抗を測定した。表2に調査結果を示す。

[0063]

【表2】

電池区分	内部抵抗 (mΩ)	引っ張り強度 (N)	短格電池数 (個)
本與明電池H	1.1	110	0
本発明電池	1.2	105	0
本発明電池J	1.3	102	0
本発明電池K	1.3	-101	0
比較例電池L	1.8	75	8
比較例電池M	2.1	51	4
比較例實施N	2	48	5

[0064]表2の結果に示したように比較例電池Hの 場合本発明電池Dと比較して極板の基板端部と集電端子 10 きる。本発明の請求項3によれば集電端子と極板の基板 の溶接強度が低く、かつ短格発生が認められた。比較例 電池の溶接強度が低いのは、該電池の場合溶接電流経路 が集電端子中心側で短く外周側で長いため溶接電流が中 心側に関り外周側の溶接が不十分になったためと考えら れる。また浴接電流が集中した中心側においてチリが発 生したため短絡が発生したものである。

【0065】スリットを有する集電端子に於いても、集 電端子の中心側と外周側の溶接電流経路が等しくなるよ うにすることにより良好な溶接が達成できる。

【0066】以上、実施例には搭回形の極群を有する場 20 合のみについて記述した。しかし、先端形状が長方形で ある溶接機の電極チップを、複数枚の正極板、セパレー タおよび負極を積層して構成した積層式の極群に適用す ることも有効である。すなわち、該電極チップを積層式 極群の極板基板端部と集電端子の溶接に適用した場合も 前記捲回式極群に適用した場合と同様の効果を示す。従 って本発明の請求項3は拷回式極群への適用に限定され るものでは無い。

[0067] -

【発明の効果】本発明の請求項 1 によれば、極板と集電 30 端子の溶接に局部的なムラが無く、集電端子の溶断の真 が無い、信頼性の高い溶接を達成することが可能であ る。本発明の請求項2によれば請求項1において浴接時*

*の無効電流を低減するので、さらに良好な溶接を実現で

端部の溶接において、1回の溶接で面状の溶接箇所を形 成できるので、少ない溶接回数で極板と集電端子の間に 良好な電気的導通を得ることができる。

[0068]

【図面の簡単な説明】

【図1】本発名に係るアルカリ蓄電池の断面図である

【図2】本発明に係る集電端子の斜視図である

【図3】本発明に係る集電端子の溶接箇所を示す説明図・ である

【図4】本発明に係るスリット付き集電端子の斜視図で ある

【図5】本発明に係るスリット付き集電端子の正面図で ある

【図6】溶接電極チップの間隔と、集電端子溶接間部分 の到達温度 (計算値) の関係を示すグラフである 【符号の説明】

1 正極集電端子

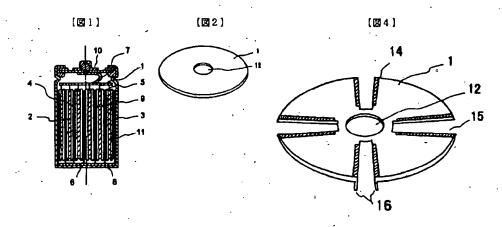
5 正極板の基板端部

負極板の基板端部 6

負極集電端子 8

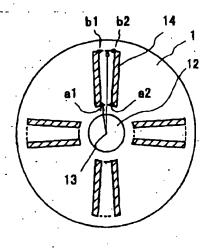
溶接箇所 14

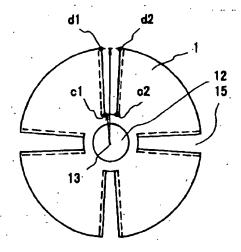
スリット



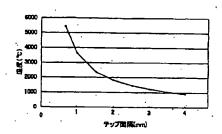
(図3)

【図5】





[図6]



フロントページの続き

(72)発明者 中澤 次夫

大阪府高槻市古曽部町二丁目3番21号 株式会社ユアサコーポレーション内

F ターム(参考) 5H022 AA04 BB11 CC12 CC20 5H028 AA05 BB05 CC12 CC21 HH01 HH05

This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning Operations and is not part of the Official Record

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:

□ BLACK BORDERS
□ IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
□ FADED TEXT OR DRAWING
□ BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING
□ SKEWED/SLANTED IMAGES
□ COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS
□ GRAY SCALE DOCUMENTS
□ LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT
□ REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

☐ OTHER:

As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.